This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2001306635 A

(43) Date of publication of application: 02.11.01

(51) Int. CI

G06F 17/50 G06F 17/10

(21) Application number: 2000116145

(22) Date of filing: 18.04.00

(71) Applicant:

ISHIKAWAJIMA HARIMA HEAVY

IND CO LTD

(72) Inventor:

KOO MIKIO

MATSUURA NATSUKO TAKEI NOBUO

(54) METHOD FOR ANALYZING THERMAL FLUID AND THERMAL STRESS OF FLUID MACHINERY

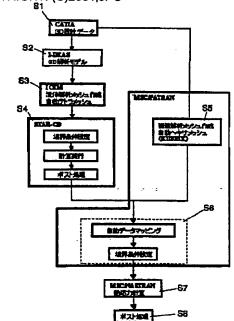
(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a fluid analyzing and thermal stress analyzing method which can analyze fluid machinery such as a supercharger requiring both thermal fluid analysis and thermal stress analysis while greatly reducing an interface part by manual operation and also shorten a computation time by increasing computation precision.

SOLUTION: This method has an analytic model generation step S2, a fluid analytic mesh generation step S3 for automatically generating fluid analytic meshes by dividing a three-dimensional analytic model into tetrahedron cells, a thermal fluid analysis step S4 for taking an analysis of thermal fluid based upon the fluid analytic meshes, a structure analytic mesh generation step S5 for automatically generating structure analytic meshes by dividing three-dimensional design data S1 into hexahedron meshes, an automatic data mapping step S6 for automatically mapping the result of the thermal fluid analysis step according to the structure analytic meshes, a thermal stress computation step S7 for performing automatic data mapping and thermal stress computation based upon the

structure analytic meshes, and a postprocessing step S8 for displaying an image by processing the result of the thermal stress computation.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO



(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2001-306635 (P2001-306635A)

(43)公開日 平成13年11月2日(2001.11.2)

(51) Int.CL'		徽別配号	ΡI	•	5	71(参考)
G06F	17/50	612	G06F	17/50	612J	5B046
		680			680Z	5B056
	17/10			17/10	Z	

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 8 頁)

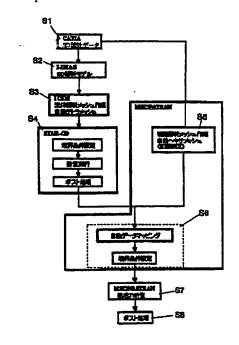
(21)出觀番号	特膜2000-116145(P2000-116145)	(71) 出頭人	000000099 石川島振彦軍工業株式会社
(22)出顧日	平成12年4月18日(2000.4.18)		東京都千代田区大手町2丁目2番1号
(22) 四醇 口	平成12年4月10日(2000.4.10)		
		(72)発明者	小尾 幹男
特許法第30条第1	項適用申請有り 1999年11月20日 社		東京都江東区豊洲3丁目2番16号 石川島
団法人日本ガスタ	ーピン学会発行の「日本ガスターピン		播磨重工業株式会社東京エンジニアリング
学会誌Vol. 27	, No. 6」に発表		センター内
		(72)発明者	松浦 奈津子
			東京都江東区豊洲 3 丁目 2 番16号 石川島
			播磨重工業株式会社東京エンジニアリング
			センター内
•		(0.4) (b.m.)	
		(74)代理人	
			弁理士 堀田 実 (外1名)
	•		最終質に続く

(54) 【発明の名称】 液体機械の熱液体解析・熱応力解析方法

(57)【要約】

【課題】 熱流体解析と熱応力解析の両方が必要な過給 機等の流体機械の解析を、手作業によるインターフェイス部分を大幅に低減して行うことができ、かつ計算精度 を高め、計算時間を短縮することができる流体機械の熱 流体解析・熱応力解析方法を提供する。

【解決手段】 解析モデル作成ステップS2と、3次元解析モデルを4面体セルに分割して流体解析メッシュを自動作成する流体解析メッシュ作成ステップS3と、流体解析メッシュをベースに熱流体解析を行う熱流体解析ステップS4と、3次元設計データS1を6面体セルに分割して構造解析メッシュを自動作成する構造解析メッシュ作成ステップS5と、熱流体解析ステップの結果を構造解析メッシュに合わせて自動データマッピングステップS6と、自動データマッピングと構造解析メッシュをベースに熱応力計算を行う熱応力計算ステップS7と、熱応力計算の結果を処理して画像表示するポスト処理ステップS8と、を備える。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 流体機械の3次元設計データS1から3次元解析モデルを作成する解析モデル作成ステップS2

前記3次元解析モデルを4面体セルに分割して流体解析 メッシュを自動作成する流体解析メッシュ作成ステップ S3と

前記流体解析メッシュをベースに熱流体解析を行う熱流 体解析ステップS4と、

前記3次元設計データS1を6面体セルに分割して構造 10 解析メッシュを自動作成する構造解析メッシュ作成ステップS5と、

前記熱流体解析ステップの結果を前記構造解析メッシュ に合わせて自動データマッピングする自動データマッピ ングステップS6と、

前記自動データマッピングと構造解析メッシュをベース に熱応力計算を行う熱応力計算ステップS7と、

前記熱応力計算の結果を処理して画像表示するポスト処理ステップS8と、を備えたことを特徴とする流体機械の熱流体解析・熱応力解析方法。

【請求項2】 前記自動データマッピングは、熱流体解析ステップで得られたデータをベースに、流体解析メッシュと構造解析メッシュの数の異なるメッシュ間を補間しながら構造解析メッシュに合わせた熱伝達率と壁面温度のデータを作成する、ととを特徴とする請求項1に記載の流体機械の熱流体解析・熱応力解析方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、熱流体解析と熱応 力解析の両方が必要な流体機械の解析を、短時間に高精 30 度に行うための解析方法に関する。

[0002]

【従来の技術】過給機(ターボチャージャ)やターボコンプレッサは、自由曲面を多く含む複雑な3次元形状をもった流体機械であり、かつ多くの機械要素を含み、高温下での高速回転という過酷な環境にさらされるものである。そのため、過給機等の研究開発には、内部を流れる熱流体の解析と過給機を構成する構造の解析の両方が不可欠となる。

【0003】図10は、従来の解析方法を模式的に示す 40 フロー図である。との図に示すように、従来の解析方法 では、先ず熱流体解析から温度分布を求め、次いで固体 部分の熱伝導解析、熱応力解析を行っていた。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】図10の従来の解析方法では、2次元図面をベースとして物作り(過給機の製造)が進行するため、解析自体はこの製造工程とは別に独立して進められていた。そのため、従来の解析方法では、図に太線枠で示すステップA、B、C、Dで時間がかかる問題点があった。以下、この問題点を更に詳しく 50

説明する。

【0005】(1) 3次元モデルの作成(ステップA) 従来の開発は2次元で行われているため、図面が完成してから解析用3次元モデルを作成していた。従って、2次元図面で表現しきれない部分のモデリングにおいて設計者とモデル作成者の間で頻繁にやりとりをしなければならず、モデル作成に手間取ることがあった。

【0006】(2)メッシュ生成(ステップB、C) 流体解析用のメッシュ作成は構造解析に比べて細かく、 かつ6面体であることが一般的であったので、手作業で メッシュを生成する必要があり、時間と労力を必要とし た。また、構造解析用のメッシュ作成は担い分割でよい が、流体解析用のメッシュとの整合を考慮する必要があ るため、やはり手作業でメッシュを生成する必要があった。

【0007】(3)温度データのマッピング(ステップD)

従来の解析フローでは、熱流体解析と熱伝導解析が独立 していたため、固体と流体との間は断熱又はある仮定値 20 をおいて計算せざるを得なかった。また、熱流体解析か **ら得られた熱伝達率と壁面温度を構造解析用メッシュに** 手動でマッピング(各部分の熱伝達率と壁面温度を設定 する作業)する必要があった。さらに、このマッピング において、流体解析と構造解析のメッシュ数が大きく異 なる上、その数が膨大であることから手動での正確なマ ッピングは非常に困難であった。例えば、後述する例で は流体解析用のメッシュ数は約69万、構造解析のメッ シュ数は約8万である。そのため、熱流体解析から得ら れた熱伝達率と壁面温度のデータをそれぞれ近い値の範 囲を大きくグループ化して代表値を設定し、これを相手 側(構造解析用)に手動でマッピングしていた。 したが って、このような解析方法では、解析時間がかかるばか りでなく、計算精度も低下する問題点があった。

【0008】上述したように、従来の解析方法では、各解析ステップをつなぐインターフェイスの部分を手作業で行う必要があり、その結果、1つのモデルを解析するのに数カ月(例えば3ヶ月)程度の長期間を必要としていた

【0009】また、構造解析モデルの計算格子に4面体 0 セルを用いると、計算精度が悪く計算時間も長い問題点 があった。

【0010】本発明は、かかる問題点を解決するために 創案されたものである。すなわち、本発明の目的は、熱 流体解析と熱応力解析の両方が必要な過給機等の流体機 械の解析を、手作業によるインターフェイス部分を大幅 に低減して行うことができ、かつ計算精度を高め、計算 時間を短縮することができる流体機械の熱流体解析・熱 応力解析方法を提供することにある。

[0011]

【課題を解決するための手段】本発明によれば、流体機

械の3次元設計データS1から3次元解析モデルを作成 する解析モデル作成ステップS2と、前記3次元解析モ デルを4面体セルに分割して流体解析メッシュを自動作 成する流体解析メッシュ作成ステップS3と、前記流体 解析メッシュをベースに熱流体解析を行う熱流体解析ス テップS4と、前記3次元設計データS1を6面体セル に分割して構造解析メッシュを自動作成する構造解析メ ッシュ作成ステップS5と、前記熱流体解析ステップの 結果を前記構造解析メッシュに合わせて自動データマッ ピングする自動データマッピングステップS6と、前記 10 自動データマッピングと構造解析メッシュをベースに熱 応力計算を行う熱応力計算ステップS7と、前記熱応力 計算の結果を処理して画像表示するポスト処理ステップ S8と、を備えたことを特徴とする流体機械の熱流体解 析・熱応力解析方法が提供される。

【0012】上記本発明の方法によれば、流体解析メッ シュ作成ステップS3と構造解析メッシュ作成ステップ S5とを並行させ、流体解析メッシュと構造解析メッシ ュを並行して自動で作成するので、手作業でのメッシュ 生成をなくすことができる。また、自動データマッピン 20 このS4ステップは、境界条件設定、計算実行及びポス グステップS6において、熱流体解析ステップの結果を 前記構造解析メッシュに合わせて自動データマッピング するので、従来の構造解析用の手動マッピングをなくす ことができる。更に、3次元解析モデルを4面体セルに 分割して流体解析メッシュを自動作成することでメッシ ュ生成の大幅な省力化ができる。また3次元設計データ を6面体セルに分割して構造解析メッシュを自動作成す るので、4面体セルによる構造解析時の計算精度の低下 を回避しかつ計算時間の短縮化ができる。従って、手作 業によるインターフェイス部分を実質的に無くして短時 30 メッシュに合わせて自動データマッピングし、次いで境 間に高精度に流体機械の解析を行うことができる。

【0013】本発明の好ましい実施形態によれば、前記 自動データマッピングは、熱流体解析ステップで得られ たデータをベースに、流体解析メッシュと構造解析メッ シュの数の異なるメッシュ間を補間しながら構造解析メ ッシュに合わせた熱伝達率と壁面温度のデータを作成す る。この方法により、熱流体解析ステップで得られた熱 伝達率と壁面温度を構造解析用メッシュに自動でマッピ ングすることができる。

[0014]

【発明の実施の形態】以下、本発明の好ましい実施形態 を図面を参照して説明する。図1は、本発明による流体 機械の熱流体解析・熱応力解析方法のフロー図である。 本発明の解析方法では、3次元モデルデータを主体とし た開発プロセスに組み入れるため、3次元設計モデルが 開発プロセスのなかで既に作られていることを前提とし た流れとなっている。また、各処理をつなぐインターフ ェースツールを使用して処理の自動化を図っている。

【0015】図1に示すように、本発明の解析方法は、 S1~S8の8つのステップに大別される。流体機械の 50 い違いなどによるモデルの不整合を避けることができ

3次元設計データS1(3D設計データ)は、流体機械の 寸法をデジタイザ等を用いて計測し、これを3次元デー タとして、コンピュータのメモリ等に入力・記憶する。 また、設計データから直接3次元データを求め、同様に コンピュータのメモリ等に入力・記憶してもよい。例え :ば汎用ソフトCATIAを用いてこの3次元設計データ S1を作成してもよい。

【0016】解析モデル作成ステップS2(S2ステッ プ) では、メモリ等に入力・記憶した流体機械の3次元 設計データS1から3次元解析モデルを作成する。3D 解析モデルは例えばI-DEASを用いて作成すること ができる。

【0017】流体解析メッシュ作成ステップS3(S3 ステップ)では、流体機械の3次元解析モデルを4面体 セルに分割して流体解析メッシュを自動作成する。すな わち流体解析メッシュを例えば【CEMを用いて自動的 にテトラメッシュとして作成する。

【0018】熱流体解析ステップS4(S4ステップ) では、流体解析メッシュをベースに熱流体解析を行う。 ト処理からなり、例えばSTAR-CDを用いて熱流体 解折をする。

【0019】構造解析メッシュ作成ステップS5(S5 ステップ)では、3次元設計モデルS1を6面体セルに 分割して構造解析メッシュを自動作成する。すなわち様 道解析メッシュを例えばMSC/PATRANを用いて 自動的にヘキサメッシュとして作成する。

【0020】自動データマッピングステップS6(S6 ステップ) では、熱流体解析ステップの結果を構造解析 界条件を設定する。このS6ステップにも例えばMSC **/PATRANを用いる。熱応力計算ステップS7(S** 7ステップ) では、例えばMSC/NASTRANを用 いて自動データマッピングと構造解析メッシュをベース に熱応力計算を行う。ポスト処理ステップS8(S8ス テップ) では、前記熱応力計算の結果を処理して画像表 示するポスト処理を実施する。

【0021】なお、上述したCATIA、I-DEA S, ICEM, STAR-CD, MSC/PATRAN 及びMSC/NASTRANは、既存の有限要素法汎用 ソフトである。以下、従来の解析方法と比較して説明す る.

【0022】(1) 3次元設計データ作成(S1. S2 ステップ)

3次元モデルデータを主体とした開発プロセスでは、設 計者自身が設計作業のなかで3次元設計データS1を作 成する。従って、従来のように2次元図面からモデルを 新規に作成する場合に比べ、本発明の方法では格段のス ピードアップが可能である。また、設計者と解析者の思 る。図2に解析のもとになるモデルの例を示す。 【0023】(2) メッシュ生成(S3, S5ステッ ブ)

本発明の方法では、流体解析メッシュには3次元解析モ デルを4面体セルに分割した自動テトラメッシュを使っ て作業時間の大幅な短縮を図っている。流体解析メッシ ュ用の自動テトラメッシュ分割は、八分木法、デローニ 一分割法、又は前進先端法のいずれかの自動格子生成ア ルゴリズムによるのかよい。このように従来は流体解析 メッシュ用も手動で6面体セルに分割していたが、これ 10 を4面体セルに分割することにより自動でメッシュ生成 ができるようになった。図3に得られた流体解析メッシ ュを示す。この結果、総メッシュ数約69万の流体解析 メッシュを自動で生成ができた。

【0024】一方、構造解析メッシュには3次元設計モ デルを6面体セルに分割した自動へキサメッシュを用い て構造解析時の計算精度の向上と計算時間の短縮化を図 っている。この構造解析メッシュも上述したMSC/P ATRANを用いて3D設計モデルから直接かつ自動的 にヘキサメッシュを作成することかできる。図4は、4 20 面体セルに分割した構造解析テトラメッシュ(A)と6 面体セルに分割した構造解析へキサメッシュ(B)を示 している。構造解析テトラメッシュ(A)の総メッシュ 数は約8万2千であり、本発明による構造解析へキサメ ッシュ (B) の総メッシュ数は約3万6千である。6面 体セルによる自動へキサメッシュにより、総メッシュ数 が半減することがわかる。

【0025】(3)温度データのマッピング(S4, S 6ステップ)

図5 に熱流体解析の結果である固体部分の温度分布デー タを示す。この例では高温のガス通路の周りに冷却水通 路があり、固体部分を通して熱の出入りがある。そこで*

* 固体部分の熱伝導も含めて熱流体解析側で計算した。結 果は構造解析用プリプロセッサを通して自動データマッ ピングで流体解析メッシュから構造解析メッシュへマッ ピングした。

【0026】図6にマッピング前の流体解析メッシュ上 の温度データ、図7にマッピング後の構造解析メッシュ 上の温度データを示す。図7において(A)は構造解析 テトラメッシュへのマッピング後、(B)は構造解析へ キサメッシュへのマッピング後である。自動データマッ ピングを用いることで、数の異なるメッシュ間を補間し ながらデータを受け渡すので十分な精度が得られる。こ の例ではテトラメッシュ、ヘキサメッシュのいずれも約 7時間でマッピングを完了した。従来の手動マッピング では約3ヶ月を要していたので、これに比べて大幅な時 間の短縮と、精度向上の両面で大きな効果が得られた。 【0027】図8は最終的に得られた熱応力解析結果の 例であり、(A)は1次要素のテトラメッシュの場合、 (B) はヘキサメッシュの場合である。図8から1次テ トラメッシュの場合(A)とヘキサメッシュの場合 (B) とで熱応力の解析結果に差があることがわかる。 【0028】図9は最終的に得られた熱変位解折結果の 例であり、(A)は1次要素のテトラメッシュの場合、 (B) はヘキサメッシュの場合である。 図9から1次テ トラメッシュの場合(A)とヘキサメッシュの場合 (B) とで熱変位の解析結果には差がないことがわか

【0029】表1は、図8と図9から得られた最大熱応 力と最大熱変位の正確な値を100%としたときの比較 表である。

[0030]

【表1】

要素の管理	最大ミーゼスあカ (14/147)	多大配位(san)	
ナトラ 1歳	80%	9 8 %	
ヘ ቀ ያ 122	1 0 0 N	100%	

【0031】表1から、ヘキサメッシュでは、最大熱応 力、最大熱変位とも正確な値100%が解析で得られる 40 動データマッピングステップS6において、熱流体解析 のに対して、テトラメッシュでは、最大熱変位はほぼ正 確だが最大熱応力は正確な値の80%となっているのが わかる。従って、構造解析メッシュにテトラメッシュを 採用すると精度が低下するのに対して、ヘキサメッシュ では高精度が得られることがわかる。

[0032]

【発明の効果】上述したように、本発明の方法によれ は、流体解析メッシュ作成ステップS3と構造解析メッ シュ作成ステップS5とを並行させ、流体解析メッシュ

作業でのメッシュ生成をなくすことができる。また、自 ステップの結果を前記構造解析メッシュに合わせて自動 データマッピングするので、従来の構造解析用の手動マ ッピングをなくすことができる。更に、3次元解析モデ ルを4面体セルに分割して流体解析メッシュを自動作成 することでメッシュ生成の大幅な省力化ができる。また 3次元設計データを6面体セルに分割して構造解析メッ シュを自動作成するので、4面体セルによる構造解析時 の計算特度の低下を回避しかつ計算時間の短縮化ができ る。従って、手作業によるインターフェイス部分を実質 と構造解析メッシュを並行して自動で作成するので、手 50 的に無くして短時間に高精度に流体機械の解析を行うこ

とができる。

【0033】また、自動データマッピングは、熱流体解析ステップで得られたデータをベースに、流体解析メッシュと構造解析メッシュの数の異なるメッシュ間を補間しながら構造解析メッシュに合わせた熱伝達率と壁面温度のデータを作成するので、熱流体解析から得られた熱伝達率と壁面温度を構造解析用メッシュに自動でマッピングすることができる。

【0034】従って、本発明の流体機械の熱流体解析・ 熱応力解析方法は、熱流体解析と熱応力解析の両方が必 10 要な過給機等の流体機械の解析を、手作業によるインターフェイス部分を大幅に低減して行うことができ、かつ 計算精度を高め、計算時間を短縮することができる、等 の優れた効果を有する。

【0035】なお、本発明は、上述した実施例に限定されず、本発明の要旨を逸脱しない範囲で種々に変更できることは勿論である。例えば、上述の例では過給機のタービンハウジングに適用しているが、その他の流体機械にも同様に適用することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明による流体機械の熱流体解析・熱応力解析方法のフロー図である。

【図2】本発明による解析モデルの形状モデル図である。

*【図3】流体解析メッシュの例を示す図である。

【図4】構造解析メッシュの例を示す図である。

【図5】温度分布の計算結果例である。

【図6】温度データの自動マッピング例を示す図である。

:【図7】温度データの自動マッピング例を示す図である。

【図8】熱応力の計算結果を示す図である。

【図9】熱変位の計算結果を示す図である。

10 【図10】従来の熱流体解析・熱応力解析方法のフロー 図である。

【符号の説明】

A 3D解析ベースモデル

B 流体解析メッシュ作成

C 構造解析メッシュ作成

D 手動データマッピング

S1 3 D設計データ

S2 解析モデル作成ステップ

S3 流体解析メッシュ作成ステップ

20 S4 熱流体解析ステップ

S5 構造解析メッシュ作成ステップ

S6 自動データマッピングステップ

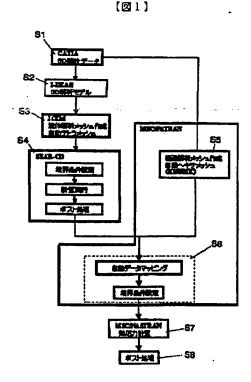
S7 熱応力計算ステップ

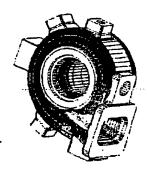
S8 ポスト処理ステップ

for 1 T

【図2】

[図3]

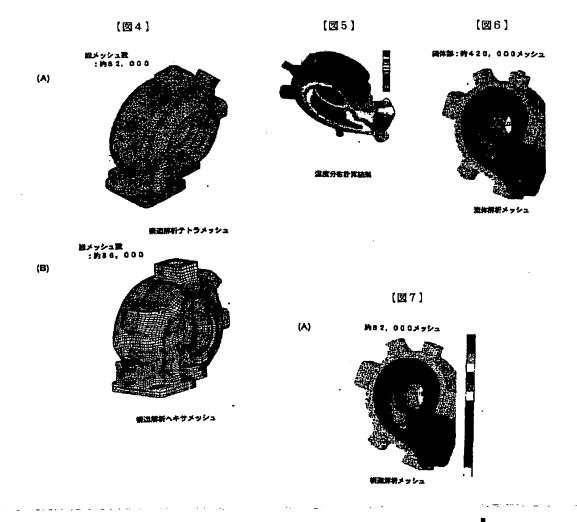




ターピンハウジング形状モデル

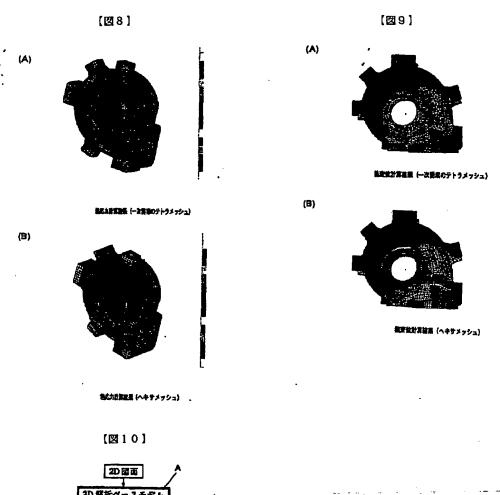


動液体制御メッシュ



(B)

進度データのマッピング (構造解析ヘキサメッシュ)



20回面 液体解析メッシュ作成 (手動メッシュ) 境界条件数定 (手動または自動) 計算実行 ポスト処理 D 手動データマッピング 熱伝常計算 熱応力計算

フロントページの続き

(72)発明者 武井 伸郎

東京都江東区豊洲3丁目2番16号 石川島 播磨重工業株式会社東京エンジニアリング センター内・ F ターム(参考) 58046 FA18 JA08 JA09 58056 AA04 B801 B852 B895 HH03